PAT-NO: JP405310941A DOCUMENT- JP <u>05310941</u> A

IDENTIFIER:

TITLE: FORMED ARTICLE COMPOSED OF AROMATIC

POLYETHER SULFONE COPOLYMER

PUBN-DATE: November 22, 1993

INVENTOR-INFORMATION:

NAME COUNTRY

MATSUOKA, HIDEO OKITA, SHIGERU

ASSIGNEE-INFORMATION:

NAME COUNTRY

TORAY IND INC N/A

APPL-NO: JP04117224 **APPL-DATE:** May 11, 1992

INT-CL (IPC): C08G075/23

US-CL-CURRENT: <u>528/173</u>

ABSTRACT:

PURPOSE: To obtain the subject formed article having a heat-distortion temperature falling within a specific range and excellent heat-resistance and mechanical strength and useful for mechanical parts, electrical and electronic parts, etc., by melt-forming a specific polyether sulfone copolymer.

CONSTITUTION: The objective formed article having a heat-distortion temperature(HDT) of 175-235°C is produced by the melt-forming of an aromatic polyether sulfone copolymer having a weight-average molecular weight of 10,000-500,000 and composed of (A) 25-75wt.% of a recurring unit of formula I (R is 1-6C alkyl or 6-8C aryl;

(m) is 0-3) having a phenolphthalein structure and (B) 75-25wt.% of a recurring unit of formula II having a bisphenol Λ structure.

COPYRIGHT: (C)1993,JPO&Japio

(19)日本国特許庁(JP)

(12) 公開特許公報(A)

(11)特許出願公開番号

特開平5-310941

(43)公開日 平成5年(1993)11月22日

(51)Int.Cl.⁵ C 0 8 G 75/23 識別記号 庁内整理番号NTV 7167-4 J

FΙ

技術表示箇所

審査請求 未請求 請求項の数4(全 9 頁)

(21)出願番号	特顧平4-117224	(71)出願人	000003159
			東レ株式会社
(22)出願日	平成4年(1992)5月11日		東京都中央区日本橋室町2丁目2番1号
		(72)発明者	松岡 英夫
			愛知県名古屋市港区大江町 9番地の 1 東
			レ株式会社名古屋事業場内
		(72)発明者	沖田 茂
			愛知県名古屋市港区大江町 9番地の 1 東
			レ株式会社名古屋事業場内

(54)【発明の名称】 芳香族ポリエーテルスルホン共重合体からなる成形物品

(57)【要約】

【構成】フェノールフタレイン、ビスフェノールA、芳香族ジハロスルホン化合物を非プロトン性極性溶媒中で 重縮合することによって製造された芳香族ポリエーテル スルホン共重合体を溶融成形してなる物品。

【効果】本発明の芳香族ポリエーテルスルホン共重合体からなる成形物品は熱変形温度(HDT)が高く、溶融成形時の分解による亜硫酸ガス発生量も少ない。さらに安価な汎用ケミカルであるフェノールフタレイン、ビスフェノールAを用いているためコストパフォーマンスに優れている。

【特許請求の範囲】

【請求項1】実質的に一般式 I で表わされるフェノール フタレイン構造を有する繰り返し単位25~75重量 %、および一般式IIで表わされるビスフェノールA構造 を有する繰り返し単位75~25重量%からなり、重量* * 平均分子量10000~50000を有する芳香族ポ リエーテルスルホン共重合体を溶融成形してなる熱変形 温度(HDT)が175~235℃である芳香族ポリエ ーテルスルホン共重合体からなる成形物品。

2

【化1】

【化2】

$$- \left(\begin{array}{c} \begin{array}{c} \text{Me} \\ \\ \end{array} \right) \begin{array}{c} \text{Me} \\ \\ \text{Me} \end{array} \right) \begin{array}{c} \begin{array}{c} \text{(R)m} \\ \\ \\ \end{array} \begin{array}{c} \text{(R)m} \\ \\ \\ \end{array} \begin{array}{c} \text{(R)m} \\ \\ \\ \end{array} \end{array} \\ - \dots \\ \Pi$$

(ただし、式中のRは、炭素数1~6のアルキル基また 数を表わす。)

【請求項2】芳香族ポリエーテルスルホン共重合体がフ ェノールフタレイン、ビスフェノールA、芳香族ジハロ スルホン化合物を非プロトン性極性溶媒中で重縮合する ことによって製造されたものである請求項1記載の成形 物品。

【請求項3】 非プロトン性極性溶媒がアミド系溶剤であ る請求項2記載の成形物品。

【請求項4】非プロトン性極性溶媒がN-メチルピロリ ドン、N, N-ジメチルホルムアミド、N, N-ジメチ 30 ルアセトアミド、1、3-ジメチル-2-イミダゾリジ ノンから選ばれる少なくとも1種である請求項2記載の 成形物品。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【産業上の利用分野】本発明は、フェノールフタレイン 構造を有する芳香族ポリエーテルスルホン共重合体に関 する。さらに詳しくは、機械的強度、耐熱性に優れ、機 械部品、電気・電子部品、自動車部品など広範囲な工業 用途に好適なポリエーテルスルホン樹脂の溶融成形品に 関する。

[0002]

【従来の技術】ビスフェノールAを塩基性触媒の存在下 に芳香族ジハロスルホン化合物と重縮合させて得られる 芳香族ポリエーテルスルホンおよびその製造方法はたと えば特公昭42-7799、特公昭45-21318、 Brtish Patent1078234などで公知 である。

【0003】また、フェノールフタレインを塩基性触媒 の存在下に芳香族ジハロスルホン化合物と重縮合させて※50 Hで表わされるビスフェノールA構造を有する繰り返し

※得られる芳香族ポリエーテルスルホンおよびその製造方 は炭素数6~8のアリール基を表わし、mは0~3の整 20 法はたとえば中国特許CN85-101721(Che m. Abstr., 107 (22):199181) で 公知である。

[0004]

【発明が解決しようとする課題】上記文献で知られてい **るビスフェノールAとビス(p-クロロフェニル)スル** ホンの重縮合で得られる芳香族ポリエーテルスルホンは ガラス転移点が190℃と低く、耐熱性材料としては満 足できるものではない。一方、フェノールフタレインと ビス (p-クロロフェニル) スルホンの重縮合で得られ る芳香族ポリエーテルスルホンのガラス転移点は258 ℃と高く、耐熱性では満足できるものの靭性がきわめて 低く、成形材料として満足できるものではない。さらに スルホン系ポリマーは高温、特に400℃近傍では分解 を起こし微量の亜硫酸ガスを発生して成形機や金型を傷 めるという問題点が知られている。上記2種の芳香族ポ リエーテルスルホンも例外ではなく高温では亜硫酸ガス を発生するという問題点を有している。そこで、本発明 者らは耐熱性、靭性が優れ、しかも高温成形時の亜硫酸 ガス生成量の少ない成形材料を得るべく鋭意検討した結 果、フェノールフタレインおよびビスフェノールAを芳 香族ジハロスルホン化合物と重縮合して得られる共重合 体がきわめて優れた耐熱性および靭性を示すことを見い 出し、さらにフェノールフタレイン構造の割合がある一 定範囲内にある共重合体は亜硫酸ガスの発生量が少ない ということを見い出し本発明を完成するに至った。

[0005]

【課題を解決するための手段】すなわち、本発明は、実 質的に一般式Iで表わされるフェノールフタレイン構造 を有する繰り返し単位25~75重量%、および一般式

1/13/2010, EAST Version: 2.4.1.1

単位75〜25重量%からなり、重量平均分子量100 00〜500000を有する芳香族ポリエーテルスルホ ン共重合体を溶融成形してなる熱変形温度(HDT)が 175〜235℃である芳香族ポリエーテルスルホン共*

*重合体からなる成形物品。

[0006]

【化3】

【化4】

(ただし、式中のRは、炭素数1~6のアルキル基または炭素数6~8のアリール基を表わし、mは0~3の整数を表わす。)

本発明で使用される芳香族ポリエーテルスルホン共重合 体は、分子鎖中にフェノールフタレインとビスフェノー ルA構造を含有するものであり、この様なフェノールフ タレインとビスフェノールA構造を含む芳香族ポリエー テルスルホン樹脂は、優れた耐熱性を有することが明ら かになった。したがって、本発明の樹脂成形品は、機械 的物性、電気物性などの諸物性が、高温まで維持され、 しかも寸法安定性が良好であるため、従来使用が困難で あった多くの用途に用いることが可能となった。しか も、この様な耐熱性が優れている樹脂は一般に加工が困 30 難であるが、本発明で使用される芳香族ポリエーテルス ルホン樹脂は、溶融成形加工が可能で、射出成形、押出 し成形などの通常の溶融成形加工法を用いて容易に且つ 効率的に高い寸法精度を要求される成形品を製造するこ とができる。さらに本発明で使用される芳香族ポリエー テルスルホン共重合体は高温での分解が少なく亜硫酸ガ スの発生量も少ないので押出機、成形機シリンダーおよ び金型などを傷めることなく長時間にわたる連続溶融成 形が可能となった。

【0007】本発明で使用される芳香族ポリエーテルスルホン共重合体は、フェノールフタレイン、ビスフェノールA、芳香族ジハロスルホン化合物の重縮合によって製造される。

【0008】本発明で用いられるビスフェノール化合物は、実質的にフェノールフタレインとビスフェノールAであり、実際の反応においてはジアルカリ金属塩として作用する。したがって、フェノールフタレイン及びビスフェノールAのジアルカリ金属塩をそれぞれ別途に製造して使用するか、重合反応前または同時に塩を形成しながら反応を進めることも可能である。また本発明の共重※50

※合体の機械物性、耐熱性を損なわない範囲であれば使用するビスフェノール化合物の1重量%程度までを4.

4

20 4'-ビフェノール、4,4'-ジヒドロキシジフェニルスルホン、1,1-ビス(4-ヒドロキシフェニル)シクロヘキサン、ビス(4-ヒドロキシフェニル)メタン、ヘキサフロロイソプロピリデンジフェノールなどで置換してもかまわない。

【0009】本発明の芳香族ポリエーテルスルホン共重 合体の構成成分である一般式 I で表わされる繰り返し単 位(フェノールフタレインと芳香族ジハロスルホン化合 物から誘導される構造単位)の構成比は、25~75重 量%の範囲内であり、好ましくは30~70重量%の範 囲内である。また、もう一方の構成成分である一般式II で表わされる繰り返し単位(ビスフェノールAと芳香族 ジハロスルホン化合物から誘導される構造単位)の構成 比は、75~25重量%の範囲内であり、好ましくは7 0~30重量%の範囲内である。フェノールフタレイン と芳香族ジハロスルホン化合物から誘導される構造単位 の割合が25重量%に満たないと、得られる重合体の耐 熱性向上効果が十分発揮されないので好ましくなく、一 方、フェノールフタレインと芳香族ジハロスルホン化合 物から誘導される構造単位の割合が75重量%を越える と、耐熱性では満足できるものの靭性が低くなるので好 ましくない。

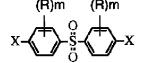
【0010】本発明の芳香族ポリエーテルスルホン共重合体の製造方法に用いられる芳香族ジハロスルホン化合物は一般式IIIで示されるものであり、具体的な例としては、ビス(p-クロロフェニル)スルホン、ビス(2-メチルー4ークロロフェニル)スルホン、ビス(2,5-ジプロピルー4ークロロフェニル)スルホン、ビス(2,5-ジプロピルー4ークロロフェニル)スルホン、ビス(2,5-ジプチルー4ーフルオロフェニル)スルホン、ビス(2,5-ジプチルー4ーフルオロフェニル)スルホン、ビス(2,

3,5,6ーテトラメチルー4ークロロフェニル)スルホンなどを挙げることができ、これらは単独でも2種類以上の混合物としても使用することができる。特に好ましい芳香族ジハロスルホン化合物としては、ビス(pークロロフェニル)スルホン、ビス(pーフルオロフェニル)スルホンを挙げることができる。また本発明の共重**

*合体の機械的物性や耐熱性を損なわない範囲であれば使用される芳香族ジハロスルホン化合物の1重量%程度までを2,4'ージクロロジフェニルスルホンや2,4'ージフロロベンゾフェノンで置換してもかまわない。【0011】

6

【化5】



(ただし、式中のXはフッ素または塩素を表わし、Rは、炭素数1~6のアルキル基または炭素数6~8のアリール基を表わし、mは0~3の整数を表わす。)本発明で使用される芳香族ポリエーテルスルホン共重合体の製造に好適な芳香族ジハロスルホン化合物の使用量は、ビスフェノール化合物(フェノールフタレイン+ビスフェノールA)1モルに対して芳香族ジハロスルホンが0.95~1.1モル、好ましくは0.98~1.05モル、さらに好ましくは1~1.02モルの範囲内となるように用いられる。0.95モルより少ない場合もしくは1.1モルより多い場合には、ビスフェノール化合物との当量性が保てず目的とする高分子量の重合体を得ることが困難になるので不適である。

【0012】芳香族ポリエーテルスルホン共重合体の重縮合で用いられるアルカリ金属またはアルカリ土類金属塩基の具体的な例としては、水酸化リチウム、水酸化ナトリウム、水酸化カリウム、水酸化カルシウム、水酸化マグネシウム、水酸化カルシウム、水酸化ストロンチウム、水酸化バリウム、炭酸リチウム、炭酸ナトリウム、炭酸カリウム、炭酸水素カリウムなどを挙げることができ、これらは単独でも2種類以上の混合物としても使用することができる。好ましい塩基は、炭酸ナトリウム、炭酸カリウム、水酸化ナトリウム、水酸化カリウムである。本発明で用いられるアルカリ金属またはアルカリ土類金属塩基は固体のまま使用しても水溶液として用いても良い。水溶液を用いた場合には共沸溶媒による脱水工程を充分に行なえば良い。

【0013】芳香族ポリエーテルスルホン共重合体の製造に必要な塩基の使用量は、用いられるビスフェノール化合物に対して0.8~5当量、好ましくは1~3当量、さらに好ましくは1~1.5当量の範囲となるように用いられる。塩基の使用量が0.8当量より少ない場合には、高重合度体が得られず、また、塩基の使用量が5当量より多い場合には、目的とする重合反応以外の副反応が無視できなくなり、得られる重合体の着色も著しくなるので好ましくない。

【0014】芳香族ポリエーテルスルホン共重合体の製 る水分の量および共沸組成などから決定することができ 造で用いられる非プロトン性極性溶媒の具体的な例とと※50 る。共沸溶媒を使用した脱水においては、水を共沸溶媒

※しては、ホルムアミド、アセトアミド、Nーメチルホルムアミド、N, Nージメチルホルムアミド、N, Nージメチルホルムアミド、N, Nージメチルアセトアミド、Nーエチルプロピオンアミド、N, Nージプロピルブチルアミド、2ーピロリドン、Nーメチルー2ーピロリドン、εーカプロラクタム、1,3ージメチルー2ーイミダゾリジノン、ジメチルベンズアミド、ジメチルスルホキシド、スルホラン、ジフェニルスルホン、ジメチルスルホシド、スルホラン、ジフェニルスルホン、ジメチルスルホンなどを挙げることができ、これらは単独でも2種類以上の混合物としても使用することができる。本発明で好ましく用いられる溶媒アミド系溶媒であり、とりわけNーメチルー2ーピロリドン(NMP)、N, Nージメチルホルムアミド(DMF)、N, Nージメチルアセトアミド(DMAc)、1,3ージメチルー2ーイミダゾリジノンが好ましい。

【0015】芳香族ポリエーテルスルホン共重合体の製造に好適な非プロトン性極性溶媒の使用量は、用いられるビスフェノール化合物の重量を基準にして0.05~3020倍の範囲で通常使用される。さらに好ましくは、0.1~10倍の範囲であり、その使用量は溶媒の種類やその他反応上の条件等により異なる。0.05倍量より少ない場合には、溶媒としての効果が認められず、特に生成した重合体が低分子量のものであっても析出してしまうため、実用性のある高分子量重合体が得られなくなる。一方、溶媒量を20倍量より多くすると、モノマー濃度が低下するため、低分子量のオリゴマ、場合によっては環状オリゴマとの混合物しか得られない。

【0016】芳香族ポリエーテルスルホン共重合体を製造する際の共沸溶媒の具体的な例としては、ベンゼン、トルエン、キシレン類などの芳香族炭化水素、クロロベンゼン、ジクロロベンゼンなどの芳香族ハロゲン化合物を挙げることができ、これらは単独でも2種類以上の混合物としても使用することができ、反応条件に応じて適宜選択すればよい。とりわけ沸点の低いトルエンが回収時などのエネルギーコストが低くなるので好ましい。

【0017】芳香族ボリエーテルスルホン共重合体を製造するのに好適な共沸溶媒の使用量は、反応系に存在する水分の量および共沸組成などから決定することができる。 共沸溶媒を使用した脱水においては、水を共沸溶媒

と共に留出させ、留出物は冷却されて濃縮し、水と共沸溶媒は二層に分離する。分離した共沸溶媒層は反応系に 還流するようにしておけば共沸溶媒が有効に使用される ため、大過剰の共沸溶媒を使用せずに脱水を完了するこ とができる。

【0018】芳香族ボリエーテルスルホン共重合体の製造において原料の添加順序には特に制限なく、フェノールフタレイン、ビスフェノールA、芳香族ジハロスルホン化合物、塩基、非プロトン性溶媒、および、共沸溶媒をいずれの順序で混合してもよく、芳香族ジハロスルホ 10ン化合物は、脱水反応終了後に添加しても良い。

【0019】最初の脱水反応温度は、使用する共沸溶媒 の種類や使用量により変化するが通常は100~250 ℃の範囲を選ぶことが適当であり、好ましくは、120 ~180℃の範囲内である。続く、重合反応温度も、使 用する非プロトン性溶媒の種類や使用量により変化する ため格別の制約はないが、通常30~300℃の範囲内 であり、非プロトン性極性溶媒としてNMPを用いる代 表的な態様においては、好ましくは、100~200 ℃、そして最適には、160~200℃の範囲である。 反応温度が30℃より低い場合は、目的とする反応は殆 ど実用に耐える速度で進行せず、必要とする分子量の重 合体を得ることは困難である。一方、反応温度が300 ℃より高い場合は、目的とする反応以外の副反応が無視 できなくなり、得られる重合体の着色も著しくなる。通 常、反応は常圧で行なわれるが、溶媒の留出が問題とな る場合には加圧下で反応を行なっても良い。

【0020】本発明の共沸脱水に要する時間は、反応系に存在する水分量、使用する共沸溶媒の量などによって異なるが、実用面からは10時間以内で行なわれることが学げられる。が好ましく、さらに5時間以内で完了する事が一層好ましい。さらに重合反応に要する時間は、反応温度に応じた、セリサイトで変化し得るが、通常は24時間以内であり、好ましくは、8時間の以内に条件を設定することができる。

【0021】また、重合速度が著しく速く、重合度のコントロールが困難な場合には、一方のモノマーを過剰に用いるか、4-フロロベンゾフェノンや4-クロロフェニルフェニルスルホンのような単官能性の化合物を分子量調節剤として加えて反応を行なっても良い。

【0022】芳香族ポリエーテルスルホン共重合体の製造において反応を実施する際の反応雰囲気としては、酸素が存在しないことが好ましく、窒素もしくはその他不活性ガス中で行なうと良い結果が得られる。フェノールフタレインの金属塩は、酸素存在下で加熱すると酸化されやすく、目的とする重合反応が妨げられ、高分子量化が困難になるほか、重合体の着色の原因ともなる。

【0023】所定時間の重合させた後、反応混合物を冷却する事により重合反応は停止する。この際、反応物の 粘度が高くなり反応溶媒の種類によっては反応物が固化に誘する場合があるため、冷却前または冷却中に不活性な溶 50 い。

媒で希釈することも場合によっては有効である。

【0024】芳香族ポリエーテルスルホン共重合体は、 通常の方法、例えば、ろ過、それに続く洗浄により精製 することができる。

8

【0025】本発明で使用される芳香族ポリエーテルスルホン共重合体は、ゲルパーミエーションクロマトグラフィー(GPC)でN-メチルピロリドンを溶媒に、ポリスチレンを標準物質として測定した場合の重量平均分子量(Mw)が、10000~500000、好ましくは15000~350000、さらに好ましくは2000~30000の範囲内にあるものである。このMwが10000より小さい場合には、ポリマの機械的強度の低下、あるいは耐熱性が不十分となるので好ましくない。また、Mwが500000より大きい場合には、成形性が著しく低下するので不適である。

【0026】本発明の成形物品は溶融成形によって製造することができ、通常の射出成形、押出成形、プレス成形、ブロー成形、圧縮成形、トランスファー成形などを用いることができる。

0 【0027】芳香族ポリエーテルスルホン共重合体を用いて成形品を製造する場合、繊維状および/または粒状の強化材を必要に応じて芳香族ポリエーテルスルホン共重合体100重量部に対して200重量部を越えない範囲で配合することが可能であり、通常10~150重量部の範囲で配合することにより強度、剛性、耐熱性および寸法安定性などの向上を図ることが可能である。

【0028】かかる繊維状強化材としては、ガラス繊維、アルミナ繊維、炭化珪素繊維、セラミック繊維、アスベスト繊維、石膏繊維、金属繊維および炭素繊維などが挙げられる。

【0029】また粒状の強化材としては、ワラステナイト、セリサイト、カオリン、マイカ、クレー、ベントナイト、タルク、アルミナシリケートなどの珪酸塩、アルミナ、塩化珪素、酸化マグネシウム、酸化ジルコニウム、酸化チタンなどの金属酸化物、炭酸カルシウム、炭酸マグネシウム、ドロマイトなどの炭酸塩、硫酸カルシウム、硫酸バリウムなどの硫酸塩、ガラスビーズ、窒化ホウ素、炭化珪素およびシリカなどが挙げられ、これらは中空であってもよい。これら強化材は2種類以上を併40 用することが可能であり、必要によりシラン系およびチタン系などのカップリング剤で予備処理して使用することができる。

【0030】また本発明の芳香族ポリエーテルスルホン 共重合体は、酸化防止剤、熱安定剤、滑剤、紫外線防止 剤、着色剤、難燃剤などの通常の添加剤および少量の他 種ポリマを添加して使用することができる。

[0031]

【実施例】本発明を以下の実施例および比較例にて詳細 に説明するが、本発明はこれに限定されるものではな

【0032】なお、重量平均分子量(Mw)は、ゲルパ ーミエーションクロマトグラフィー(GPC)を用い、 溶剤としてN-メチルピロリドン、標準物質としてポリ スチレンを用いて測定した。ガラス転移温度(Tg) は、DSC (示差走査熱量計)を用い、20℃/分の速 度で昇温した時に観測される変曲点の中央値とした。

【0033】各種機械的物性を測定するための試験片は 射出成形機を用い、シリンダー温度300~400℃、 金型温度80~200℃で溶融成形した。引張特性、曲 げ特性、アイゾット衝撃値(ノッチ付)、熱変形温度 (HDT) はそれぞれASTMD-638、D-79 0、D-256、D-648に従って測定した。

【0034】高温での亜硫酸ガス発生量については、成 形品の一部(3g)を切取り、試験管中450℃で1時 間加熱した後、発生するガスをテトラクロロ水銀(II) 酸塩溶液に吸収し、これをパラローズアニリンとホルマ リンで発色させる吸光光度法で定量した (新実験化学講 座、第9巻、分析化学[I]、218~9p、日本化学 会編、丸善)。結果は成形品1gあたり発生する亜硫酸 ガス量(ppm)で示した。

【0035】実施例1

トルエンを満たしたディーンスタークトラップ、撹拌装 置およびアルゴンガス吹き込み管を備えた内容積30L の反応容器中に、フェノールフタレイン 0.955 kg (3.00モル)、ビスフェノールA1.598kg (7.00モル)、ビス(p-クロロフェニル)スルホ ン2.900kg(10.10モル)、炭酸カリウム 1. 589kg (11. 50モル) およびN-メチルピ ロリドン10Lを投入し、これら原料成分を室温におい ロリドン溶液とした。

【0036】反応容器をオイルバスに入れて180℃ま で昇温した後、1.5Lのトルエンを加えて1時間還流 させ、トルエンを除去後200℃まで昇温させ3時間撹 拌した。冷却後、反応混合物を希塩酸で酸性にした多量 のメタノールに投入し、ポリマを析出させた後、熱水で 3回洗浄し、減圧下100℃で乾燥してポリマ4.58 Okgを得た。

【0037】得られたポリマの赤外スペクトルを測定し たところ、2950cm-1にメチル基の伸縮振動、1 780 c m - 1 にフェノールフタレインのラクトン環部 のC=O伸縮振動、1250cm-1に-O-伸縮振動 による特性吸収が観察された。

【0038】さらに、重量平均分子量Mw=13600 O、Tg=218℃であった。このポリマーを溶融射出 成形して各種試験片を調製し機械的特性を測定した結果 を表1に示す。また450℃における亜硫酸ガス発生量 も併せて表1に示す。

【0039】実施例2

フェノールフタレイン1.592kg(5.00モル) 50 たポリマと同じであり、Mw=129000、Tg=2

およびビスフェノールA1.141kg(5.00モ ル)を使用する他は実施例1と同様に反応および後処理

を実施し、ポリマ4.740kgを得た。得られたポリ マの赤外スペクトルにおける特性吸収は実施例1で得ら れたポリマのものとほぼ同じであり、Mw=13400 0、Tg=229℃であった。機械的特性、450℃に

1.0

【0040】実施例3

おける亜硫酸ガス発生量を表1に示す。

フェノールフタレイン2.228kg(7.00モル) 10 およびビスフェノールAO.685kg(3.00モ ル)を使用する他は実施例1と同様に反応および後処理 を実施し、ポリマ4.920kgを得た。得られたポリ マの赤外スペクトル吸収は実施例1で得られたポリマの ものとほぼ同じであり、Mw=135000、Tg=2 40℃であった。機械的特性、450℃における亜硫酸 ガス発生量を表1に示す。

【0041】実施例4

ビス (p-クロロフェニル) スルホンの代わりにビス (p-7)ルオロフェニル)スルホン2.568kg (1) 20 0.10モル)、炭酸カリウムの代わりに炭酸ナトリウ ム1.219kg(11.50モル)を使用する他は実 施例1と同様に反応および後処理を実施し、ポリマ4. 520kgを得た。得られたポリマの赤外スペクトル吸 収は実施例1で得られたポリマのものと同じであり、M w=140000、Tg=218℃であった。機械的特 性、450 ℃における亜硫酸ガス発生量を表1に示す。

【0042】実施例5

炭酸カリウムの代わりに水酸化ナトリウムの50%水溶 液1.616kg(20.20モル)、N-メチルピロ てアルゴンガスを流通させながら撹拌し、N-メチルピ 30 リドンの代わりにジメチルスルホキシド(DMSO)8 O Lを使用する他は実施例1と同様に反応および後処理 を実施し、ポリマ4.420kgを得た。得られたポリ マの赤外スペクトル吸収は実施例1で得られたポリマの ものと同じであり、Mw=105000、Tg=218 °Cであった。機械的特性、450°Cにおける亜硫酸ガス 発生量を表1に示す。

【0043】実施例6

分子量調節剤4-クロロフェニルフェニルスルホン3 7.9g(0.15モル)を添加する以外は実施例1と 40 同じ反応および後処理を実施し、ポリマ4.510kg を得た。赤外スペクトル吸収は実施例1で得られたポリ マと同じであり、Mw=84000、Tg=218℃で あった。機械的特性、450℃における亜硫酸ガス発生 量を表1に示す。

【0044】実施例7

溶剤としてN-メチルピロリドンの代わりにN,N-ジ メチルアセトアミド(DMAc)を使用する以外は実施 例1と同じ反応および後処理を実施し、ポリマ4.54 Okgを得た。赤外スペクトル吸収は実施例1で得られ

18℃であった。機械的特性、450℃における亜硫酸ガス発生量を表1に示す。

【0045】実施例8

溶剤としてN-メチルピロリドンの代わりに1,3-ジメチル-2-イミダゾリジノンを使用する以外は実施例1と同じ反応および後処理を実施し、ポリマ4.500 kgを得た。赤外スペクトル吸収は実施例1で得られたポリマと同じであり、Mw=130000、Tg=218℃であった。機械的特性、450℃における亜硫酸ガス発生量を表1に示す。

【0046】比較例1

トルエンを満たしたディーンスタークトラップ、撹拌装置およびアルゴンガス吹き込み管を備えた内容積30Lの反応容器中に、フェノールフタレイン3.183kg(10.00モル)、ビス(pークロロフェニル)スルホン2.900kg(10.10モル)、炭酸カリウム1.589kg(11.50モル)およびNーメチルピロリドン10Lを投入し、これら原料成分を室温においてアルゴンガスを流通させながら撹拌し、Nーメチルピ

12

ロリドン溶液とした。

【0047】反応容器をオイルバスに入れて180℃まで昇温した後、1.5 Lのトルエンを加えて1時間還流させ、トルエンを除去後200℃まで昇温させ3時間撹拌した。冷却後、反応混合物を希塩酸で酸性にした多量のメタノールに投入し、ポリマを析出させた後、熱水で3回洗浄し、減圧下100℃で乾燥してポリマ5.200kgを得た。

【0048】さらに、GPC分子量測定を行なったとこ 10 ろ、Mw=145000であり、Tg=258℃であった。機械的特性、450℃における亜硫酸ガス発生量を表1に示す。

【0049】比較例2

"UDEL" P-1700(Amoco社製)を用い、 射出成形品の機械的特性、450 $\mathbb C$ における亜硫酸ガス 発生量を測定した。測定結果を表1 に示す。また、 $\mathbb T$ $\mathbb S$ =190 $\mathbb C$ であった。

[0050]

【表1】

1	3

- .	1.14	, iiii	7g (℃)	(0,) 10H	引張強度 (kg/cm²)	破断伸度 (%)	世子強度 (kg/cm²)	电/字字音》 (kg/cm²)	アイゾット 衝撃値 (ノッチ)	田 <u>高</u> 観ガス (ppm)
	ENT.	重量比						***	(kg·cmı∕cm)	
実施例1	30/70	34/66	218	203	770	52	1200	28200	6.5	က
実施例2	92/09	55/45	229	215	800	4.7	1200	28600	6.2	9
実施例3	70/30	74/26	240	226	820	45	1300	29100	5.9	o
実施例4	30/70	34/66	218	203	770	51	1200	28200	6.4	က
実施例5	30/70	34/66	218	204	770	51	1200	28000	6.4	4
実施例6	30/70	34/66	218	204	770	52	1200	28200	6.5	4
実施例7	30/70	34/66	218	203	760	5.1	1200	28100	6.7	4
実施列8	30/70	34/66	218	202	770	51	1200	28100	6.6	ო
比較列1	100/0	100/0	258	241	840	6	1400	29700	2. 1	24
比較例2	0/100	0/100	190	173	730	09	1100	27400	7.1	29
比較例2:	."Ude	比較例2:" Udel" P-1700 (Amoco社)	700 (Amoc	0社)					

光-

ポリエーテルスルホン共重合体はガラス転移温度(T g)が高く、従って熱変形温度(HDT)も高い値を示 すことがわかる。機械的特性も高く、特に強度と靭性と のバランスがきわめて良好である。一方、比較例1は熱 変形温度(HDT)、機械的強度は高いものの靭性は低 く非常に脆いという欠点を有していることがわかる。ま た比較例2は靭性が大きく非常に粘り強いものの熱変形 温度(HDT)や機械的強度が低いという欠点を有して いる。さらに450℃における亜硫酸ガス発生量を比較

実施例1~3および比較例1~2から、本発明の芳香族 40*1~3は低い値を示しており高温での溶融成形において 成形機や金型の損傷が少なくなる。

【0051】また実施例1、4の結果より芳香族ジハロ スルホン化合物のハロゲンを塩素からフッ素に変更して も同じような効果が得られることがわかる。実施例1、 5の結果より塩基を炭酸塩から苛性アルカリに変更して も、また水溶液を使用しても同じような効果が得られる ことがわかる。実施例1、6の結果より重合時に少量の モノハロゲン化合物を添加することにより分子量を低下 させることができるが、成形品の物性には影響しないこ してみると比較例1、2は高いレベルにあるが、実施例*50とがわかる。実施例1、7、8より重合時の溶剤をNM

ることができる。

15

PからDMAcや1、3ージメチルー2ーイミダゾリジノンに変更しても同じような効果が得られることがわかる。

[0052]

【発明の効果】本発明の芳香族ポリエーテルスルホン共 重合体を溶融成形してなる物品は、熱変形温度(HD T)が高く、かつ安価な汎用ケミカルであるビスフェノ ールA、フェノールフタレインを用いているためコスト パフォーマンスに優れている。 【0053】またこの芳香族ポリエーテルスルホン共重合体は非晶性であり、透明性、朝性、溶融成形性等の成形性にも優れたポリマである。したがって、各種機械器具の部品素材はもとより、電気、電子分野の各種部品など広範囲の分野に好適に利用することができるので工業的に極めて有用な材料である。さらに高温での分解が少

なく、溶融成形時の亜硫酸ガス発生量も少ないため長時

間連続成形しても金型を傷めることなく成形品を製造す

16

1/13/2010, EAST Version: 2.4.1.1